

(19) RÉPUBLIQUE FRANÇAISE  
INSTITUT NATIONAL  
DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE  
PARIS

(11) N° de publication :  
(à n'utiliser que pour les  
commandes de reproduction)

2 593 932

(21) N° d'enregistrement national :

86 01523 ✓

(51) Int Cl<sup>4</sup> : G 02 B 23/10, 23/14, 27/18.

(12)

## DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

(22) Date de dépôt : 4 février 1986.

(30) Priorité :

(43) Date de la mise à disposition du public de la  
demande : BOPI « Brevets » n° 32 du 7 août 1987.

(60) Références à d'autres documents nationaux appa-  
rentés :

(71) Demandeur(s) : Société dite : THOMSON-CSF. — FR.

(72) Inventeur(s) : Françoise Cheysson et Jean-Blaise Mi-  
gozzi.

(73) Titulaire(s) :

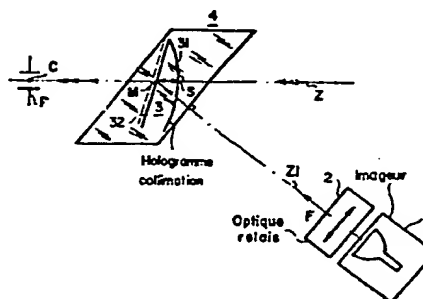
(74) Mandataire(s) : Roger Trucellier.

(54) Dispositif de visualisation à grand champ et à rendement optique élevé.

(57) Dispositif permettant d'obtenir un grand champ d'obser-  
vation et un très bon rendement énergétique de l'optique.

Il est constitué à l'aide d'un ensemble optique groupant un  
miroir sphérique holographique utilisé sur l'axe 31 et un miroir  
semi-transparent 32. Le générateur d'images lumineuses 1, 2  
émet un rayonnement qui aboutit d'abord sur la face convexe  
du miroir sphérique, le traverse, et est renvoyé ensuite par le  
miroir semi-transparent en direction du miroir sphérique, lequel  
le réfléchit et le renvoie finalement vers l'observateur. Cet  
ensemble optique de collimation et de combinaison est inclu  
dans un milieu transparent 4 constitué par une lame de verre à  
faces parallèles et formant une optique stigmatique à l'infini,  
nécessaire pour la bonne réception du rayonnement provenant  
du paysage extérieur.

L'invention s'applique notamment à la réalisation de viseurs  
de casque.



FR 2 593 932 - A1

## DISPOSITIF DE VISUALISATION A GRAND CHAMP ET A RENDEMENT OPTIQUE ELEVE

La présente invention concerne un dispositif de visualisation à grand champ et à rendement optique élevé, suivant lequel une image lumineuse collimatée est observée en superposition sur la vision du paysage extérieur. L'optique collimatrice renvoie à l'infini l'image lumineuse correspondant aux données à collimater ; ceci se traduit  
5 par l'absence d'effort d'accommodation pour l'oeil de l'observateur et un grand confort visuel. En utilisation tête haute conventionnelle à bord d'aéronefs, l'image lumineuse est renvoyée par une optique de combinaison vers l'observateur. Cette optique est traversée par le rayonnement provenant du paysage extérieur. Ainsi, l'observateur  
10 voit en superposition sur le paysage l'image lumineuse collimatée correspondant, par exemple, à une image synthétique qui traduit des données de navigation aérienne.

Les techniques récentes dans ce domaine des collimateurs tête haute sont dirigées essentiellement vers un accroissement du champ de vision instantanée de l'image collimatée, ainsi que vers l'obtention d'un rendement optique amélioré.  
15

Une solution connue consiste à utiliser un miroir sphérique sur l'axe ce qui permet également de limiter les aberrations optiques. Une solution de ce genre est décrite dans la demande de brevet  
20 Français N° 2 542 459 ; suivant cette réalisation, l'axe optique du miroir sphérique correspond à l'axe normal de vision de l'observateur dont l'oeil est placé au centre du miroir. Ce dernier est combiné avec un miroir plan semi-transparent qui a pour rôle de renvoyer l'axe optique du générateur d'images lumineuses vers le miroir  
25 sphérique côté concave lequel produit la collimation et renvoie l'image collimatée vers l'observateur. Pour accroître le rendement on utilise un miroir sphérique holographique qui réfléchit la longueur d'onde correspondant au générateur d'image constitué généralement par l'écran d'un tube cathodique. Le principal inconvénient de cette  
30 solution est que le champ, bien qu'agrandi, reste cependant limité à

des valeurs de l'ordre de  $30^\circ$  à  $40^\circ$ . Pour un accroissement plus important du champ on serait amené à une utilisation hors d'axe du miroir sphérique car le miroir plan partiellement transparent se trouverait trop rapproché de l'oeil de l'observateur. Il en résulterait notamment des aberrations optiques et des difficultés de mise en oeuvre.

Suivant une autre solution, indiquée dans Optical Engineering Sept./Oct. 1985/ Vol. 24- N°5/pages 769-780 - article intitulé "Holographic mirrors", on utilise un premier miroir semi-transparent plan pour renvoyer l'axe du générateur d'images lumineuses vers l'oeil de l'observateur. Le rayonnement correspondant réfléchi par ce miroir traverse le miroir sphérique, lequel est suivi par un deuxième miroir semi-transparent perpendiculaire à l'axe optique du miroir sphérique correspondant à la direction normale de vision. L'utilisation de ce deuxième miroir plan semi-transparent est rendue nécessaire par la présence de polariseurs pour polariser le rayonnement de l'image lumineuse et pour la récupérer ensuite après collimation par le miroir sphérique. On obtient ainsi une sélection de la voie du paysage et celle de l'imagerie en fonction de leur polarisation (système dit "pancake"). Cette solution permet une augmentation du champ mais n'est absolument pas performante du point de vue photométrique et pose des problèmes pour une utilisation en situation réelle. En effet, la transmission sur la voie optique d'observation du paysage est limitée à 6,2 % et celle sur la voie optique d'observation de l'image synthétique est limitée à 1,6 %. Ceci résulte des pertes introduites sur les miroirs lors des multiples réflexions et transmissions, et par traversée des polariseurs. Il n'est pas possible d'utiliser un hologramme, le système étant totalement sur l'axe les voies ne sont pas séparables par holographie.

Le but de l'invention est de réaliser un dispositif de visualisation avec un champ encore agrandi et un rendement énergétique important tout en constituant un système ergonomique. A titre indicatif, la solution proposée dans ce qui suit permet d'obtenir

aisément un champ de l'ordre de  $50^\circ$  en site sur environ  $80^\circ$  en gisement, et des rendements jusqu'à 25 % pour la voie image et 45 % pour la voie paysage.

5 Un autre objet de l'invention est l'utilisation du dispositif de visualisation selon l'invention pour réaliser un viseur de casque.

Le but précité est atteint en réalisant un collimateur comportant, un ensemble de collimation et de combinaison groupant un miroir sphérique holographique utilisé sur l'axe pour observer à partir du centre de ce miroir une image lumineuse collimatée et un  
10 miroir semi-transparent incliné sur ledit axe correspondant à la direction normale de vision, pour l'observation de l'image collimatée superposée au paysage extérieur, et un générateur de l'image lumineuse à collimater dont le rayonnement parvient au miroir semi-transparent, lequel le réfléchit vers le miroir sphérique côté  
15 concave, ce dernier le renvoyant à nouveau vers le miroir semi-transparent qui le transmet en direction de l'observateur. Le rayonnement de l'image lumineuse traverse d'abord le miroir sphérique sur lequel il tombe incident côté convexe, avec une incidence en dehors de la plage d'incidence pour lequel le miroir est déterminé sélectif à  
20 la réflexion, ledit rayonnement traversant le miroir sphérique en direction du miroir semi-transparent (32), ledit ensemble optique étant disposé dans un milieu transparent formant une lame à faces parallèles (4) qui constitue un système stigmatique pour l'infini.

25 Les particularités et avantages de l'invention apparaîtront dans la description qui suit donnée à titre d'exemple à l'aide des figures annexées qui représentent :

- Fig. 1 un schéma général d'un dispositif de visualisation conforme à l'invention ;
- Fig. 2, un schéma partiel représentant la marche des rayons de la  
30 voie image et des angles caractéristiques pour la détermination de l'hologramme du miroir sphérique ;
- Fig. 3, une autre représentation de l'ensemble optique montrant un mode de réalisation ;
- Fig. 4, un schéma relatif à une application à un viseur de casque.

En se reportant à la figure 1 le dispositif de visualisation comporte un ensemble imageur ou générateur d'image constitué à l'aide d'un tube à rayons cathodiques 1, ou tout autre dispositif équivalent, par exemple un matrice à cristaux liquides. Pour bien faire coïncider l'image lumineuse formée sur l'écran du tube 1 avec la surface focale du miroir sphérique, l'imageur 1 et le plus souvent associé à une formule optique relais 2. L'ensemble optique de collimation et de combinaison est constitué par le miroir sphérique 31 et le miroir partiellement transparent 32. Cet ensemble est disposé à l'intérieur d'une lame à faces parallèles 4. L'axe Z1 représente l'axe optique provenant du générateur d'images 1 qui correspond sur le tube au centre de l'image lumineuse. L'axe Z correspond à l'axe optique du miroir sphérique 31 et correspond également à la direction normale de vision pour un observateur placé en C au centre du miroir sphérique 31. On a représenté cet observateur par la pupille d'observation P. Le trajet optique SC correspond au rayon R du miroir sphérique. Le trajet SM + MF correspond à la distance focale du miroir sphérique c'est-à-dire à  $R/2$ .

L'utilisation du miroir sphérique 31 sur l'axe limite les aberrations tout en permettant d'accroître considérablement le champ. Le rendement énergétique est accru en effectuant une sélection holographique des deux voies, le miroir 31 comporte à cet effet un hologramme qui sélectionne à la fois sur la longueur d'onde et sur l'angle d'incidence les rayons provenant du générateur d'images 1. La lame semi-transparente 32 permet une séparation angulaire des rayons de l'image avant et après réflexion sur le miroir holographique. On peut ainsi utiliser la sélectivité angulaire de l'hologramme sur la voie image. La lame à faces parallèles 4 est inclinée par rapport à l'axe Z. Ceci ne modifie en rien la conjugaison infini-infini indispensable pour tout le spectre visible provenant du paysage.

La figure 2 représente de manière plus précise le fonctionnement du dispositif et certaines particularités de construction.

L'angle  $\theta$  représente le champ instantané de vision en site de l'image lumineuse collimatée. L'angle "a" représente sensiblement la valeur limite du rayon bas RB par rapport à l'axe Z1 du générateur d'images. En effet, après réfraction dans la lame 4 le rayon RB aboutit avec une incidence normale sur le miroir plan 32 et de ce fait est renvoyé selon sa direction d'origine et retourne donc au générateur d'image 1. Il en résulte une limite basse d'observation déterminée pour l'angle de champ  $\theta$ . L'inclinaison des faces parallèles de la lame 4 par rapport à l'axe Z est choisie de préférence égale à la valeur "2a", laquelle correspond à la valeur angulaire entre les axes optiques Z et Z1. Ainsi, l'axe Z1 tombe avec une incidence normale sur une face latérale de la lame 4 et ne subit pas de déviation angulaire au passage dans cette lame. Il aboutit au point M de rencontre des directions Z et Z1 ; le miroir 32 réfléchit le rayonnement provenant de la direction Z1 selon la direction Z et après le parcours MS ce rayonnement de direction initiale Z1 est renvoyé par le miroir sphérique vers le centre C où il aboutit après traversée du miroir semi-transparent 32 et de la face de sortie de la lame 4. Les parcours optiques sont représentés également pour le rayon haut RH qui aboutit au sommet de l'ensemble 31, 32 et se trouve renvoyé par l'ensemble en direction également de l'oeil en C, et pour rayon quelconque RM montrant le parcours général entre les éléments de l'ensemble optique collimateur et combineur 31, 32. Pour simplifier la figure on n'a pas tenu compte en sortie sauf, pour le rayon RM, de la réfraction due à la lame 4. A noter également que le schéma n'est pas à l'échelle ; la distance CS correspond au rayon R du miroir sphérique 31 et la distance SM + MF correspond à la distance focale et est égale à la moitié  $R/2$  du rayon de la sphère 31. La zone focale ZF sphérique est obtenue généralement à l'aide de l'optique relais 2 qui modifie la courbure de l'écran cathodique, ou de la matrice d'éléments, utilisé pour constituer le générateur d'images 1.

L'hologramme constitué sur le dioptré sphérique 31 est tel que sur le plan spectral il est efficace pour les rayons lumineux de bande

correspondant à celles de l'imageur. Cette bande peut notamment être située dans le vert et correspond à une bande spectrale étroite du spectre visible. La deuxième condition à laquelle satisfait l'hologramme est celle de la plage d'angle d'incidence nécessaire pour obtenir le champ  $\theta$  désiré d'observation. Les valeurs d'incidence limites présentées par les rayons extrêmes RH et RB lorsqu'ils arrivent côté convexe du miroir sphérique 31 déterminent une première plage d'incidences pour lesquelles le miroir 31 doit être passant. A ces valeurs correspond, après réflexion sur le miroir plan semi-transparent 32, une deuxième plage d'incidences présentées par le rayonnement de l'imageur lorsqu'il parvient côté concave du miroir sphérique 31. Pour cette deuxième plage l'hologramme est déterminé sélectif et réfléchissant, ce qui entraîne que les plages précitées sont distinctes. L'hologramme n'est pas sélectif à la réflexion pour les rayonnements qui sont situés hors de cette deuxième plage, ou qui se situent en dehors de la bande spectrale sélectionnée. Ainsi le rayonnement du paysage va dans sa quasi-totalité traverser le miroir 31, à l'exception seulement du rayonnement inclu dans la bande spectrale sélectionnée et qui présente une valeur d'incidence comprise dans la gamme d'incidences sélectionnées pour la réflexion.

Du point de vue pertes, il y a lieu de considérer essentiellement les pertes au niveau du miroir partiellement transparent 32 lorsque le rayonnement image d'axe Z1 est réfléchi d'abord par le miroir, puis le traverse après réflexion sur le miroir 31 ; d'autre part, le rayonnement du paysage subit également une traversée de ce miroir et est en partie éliminé par réflexion. On peut considérer cependant que le système a un très bon rendement énergétique étant donné qu'il permet d'obtenir jusqu'à 25 % de transmission énergétique sur la voie image et de l'ordre de 45 % sur la voie du paysage.

La figure 3 représente un mode de réalisation de la lame 4 dans laquelle est inclu l'ensemble collimateur-combineur 31, 32. Ce dispositif est constitué en fait de trois pièces de verre qui viennent s'emboîter les unes dans les autres, une première pièce 41 dont une

face SF1 plane constitue une face latérale de la lame 4 et dont l'autre face plane SF2 va recevoir un dépôt correspondant au miroir plan 32 sur une zone d'étendue nécessaire à la constitution de ce miroir pour obtenir le champ d'observation désiré en site et en  
5      gisement. Une seconde pièce 42 comporte également une face plane SF3 qui correspond à la deuxième face latérale de la lame 4 et une autre face SF4 usinée de manière à être en partie concave. La partie plane restante de cette face SF4 vient prendre appui sur la partie plane correspondante de la face SF2 de la pièce 41. La  
10     troisième pièce 43 comporte une face plane et une face convexe et remplit l'espace entre les pièces 41 et 42. La face convexe reçoit le dépôt qui constitue le miroir sphérique holographique 31. L'ensemble 4 des pièces 41, 42 et 43 sont en un même matériau transparent et de préférence constitué en verre. A noter que le dépôt correspondant au miroir 32 peut être fait sur l'élément central 43.

La figure 4 se rapporte à une application à un viseur de casque, ou à toute utilisation du genre collimateur qui nécessiterait de disposer le générateur d'images du même côté que l'oeil par rapport à l'ensemble optique 4. Dans ce but le rayonnement d'axe Z1  
20     est renvoyé vers l'ensemble 4 au moyen d'un miroir additionnel 7. Le miroir de renvoi 7 peut être un miroir semi-réfléchissant ou avantageusement réalisé sous forme d'une optique holographique répondant à la longueur d'onde de l'imageur 1 et à l'incidence des rayonnements de l'imageur aboutissant sur cet élément. Ainsi, les rayonnements  
25     provenant du paysage extérieur et traversant la visière 8 à l'endroit du miroir 7 ne sont pas perturbés excepté ceux répondant aux critères de sélection (longueur d'onde et angle d'incidence) de l'hologramme. On peut également prévoir un dispositif d'escamotage de la lame 4 en dehors du champ visuel durant les périodes où le  
30     dispositif collimateur n'est pas utilisé par le pilote.



REVENDICATIONS

1. Dispositif de visualisation comportant, un ensemble optique de collimation et de combinaison groupant un miroir sphérique holographique utilisé sur l'axe pour observer à partir du centre de ce miroir une image lumineuse collimatée, et un miroir semi-transparent incliné sur ledit axe correspondant à la direction normale de vision, pour l'observation de l'image collimatée superposée au paysage extérieur, et un générateur de l'image lumineuse à collimater dont la rayonnement parvient au miroir semi-transparent, lequel le réfléchit vers le miroir sphérique côté concave, ce dernier le renvoyant à nouveau vers le miroir semi-transparent qui le transmet en direction de l'observateur, le dispositif étant caractérisé en ce que le rayonnement de l'image lumineuse traverse d'abord le miroir sphérique (31) sur lequel il tombe incident côté convexe, avec une incidence en dehors de la plage d'incidences pour lequel le miroir est déterminé sélectif à la réflexion, ledit rayonnement traversant ce miroir sphérique en direction du miroir semi-transparent (32), ledit ensemble optique étant disposé dans un milieu transparent formant une lame à faces parallèles (4) qui constitue un système stigmatique pour l'infini.

2. Dispositif selon la revendication 1 caractérisé en ce que les faces latérales de la lame (4) sont inclinées par rapport à ladite direction normale de vision (Z) en sorte que l'axe optique (Z1) du rayonnement du générateur d'image (1) tombe avec une incidence normale sur l'une de ces faces et n'est pas dévié.

3. Dispositif de visualisation selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que le miroir sphérique (31) comporte un hologramme défini sélectif à la réflexion pour la bande spectrale du générateur d'image (1) et pour la gamme d'angles d'incidence du rayonnement provenant de ce générateur et tombant sur ladite face concave.

4. Système selon la revendication 3 caractérisé en ce que l'axe optique (Z1) du générateur d'image est réfléchi après traversée du miroir sphérique selon ladite direction normale de vision (Z).

5 5. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que le générateur d'image (1) est un tube à rayons cathodiques associé à une optique relais (2).

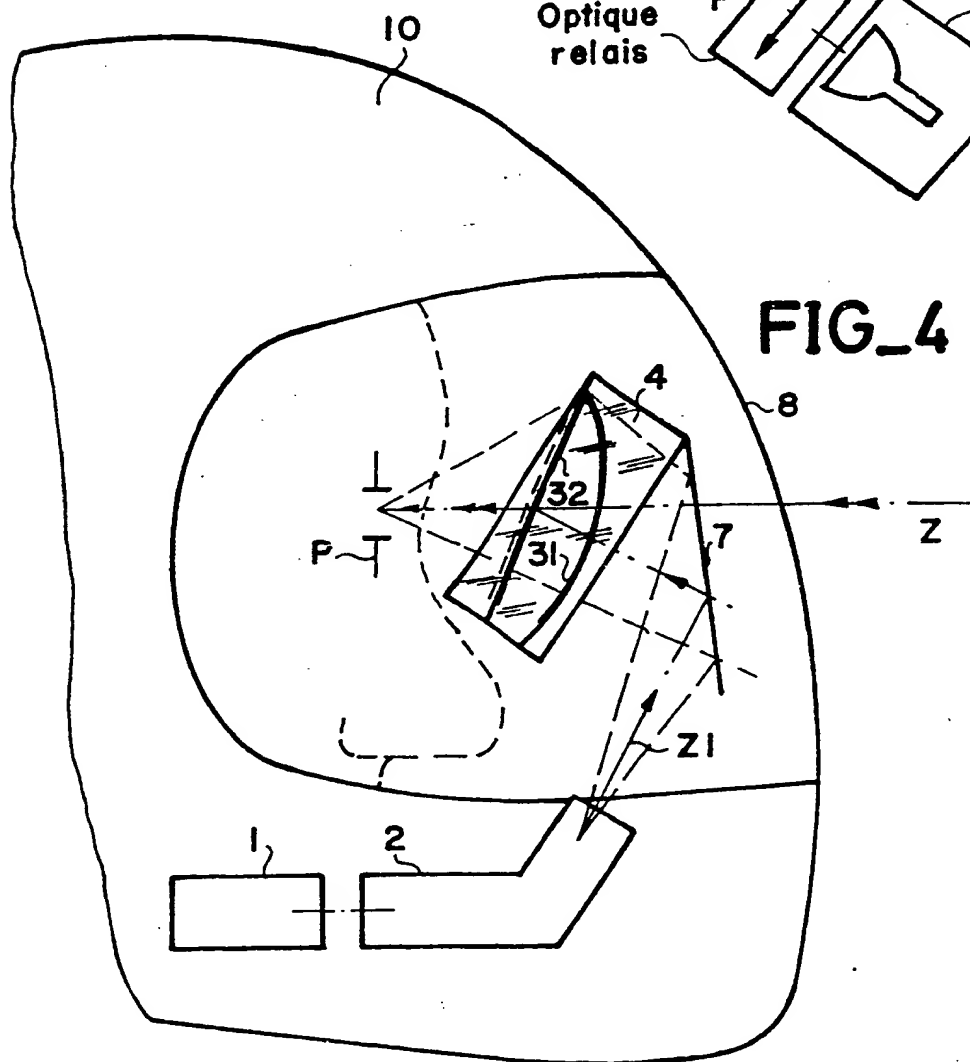
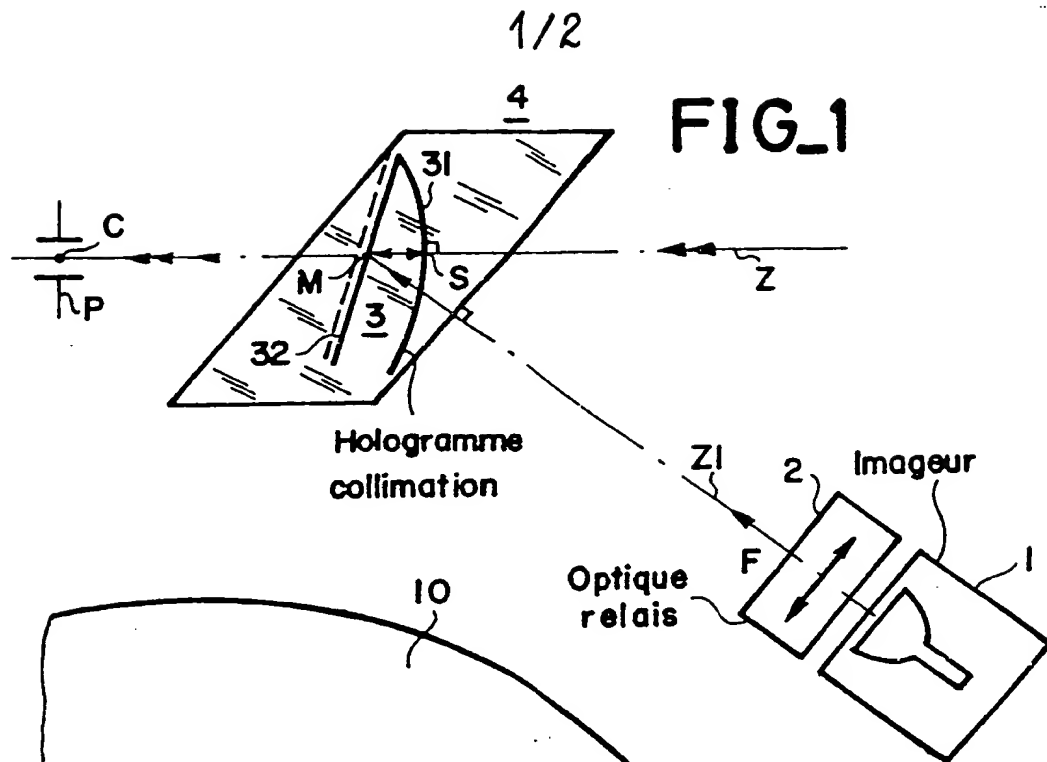
6. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que le générateur d'image (1) est constitué à l'aide d'une matrice à cristaux liquides.

10 7. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, caractérisé en ce que le générateur d'image (1) et le point d'observation (C) sont disposés de part et d'autre de l'ensemble optique (4, 31, 32).

15 8. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, caractérisé en ce que le générateur d'image (1) et le point d'observation (C) sont disposés d'un même côté par rapport à l'ensemble optique (4, 31, 32) et que ce dernier est complété par un miroir de renvoi (7) pour réfléchir le rayonnement du générateur (1) et son axe optique (Z1) vers la face convexe du miroir sphérique (31).

20 9. Dispositif selon la revendication 8, caractérisé en ce que ledit miroir de renvoi (7) est holographique pour sélectionner à la réflexion le rayonnement du générateur d'image.

25 10. Dispositif selon la revendication 8 ou 9 utilisé pour constituer un viseur de casque, ledit miroir de renvoi (7) étant monté sur la visière (8) du casque (10) et autorisant le passage du rayonnement visible en provenance du paysage extérieur.



2/2

FIG. 2

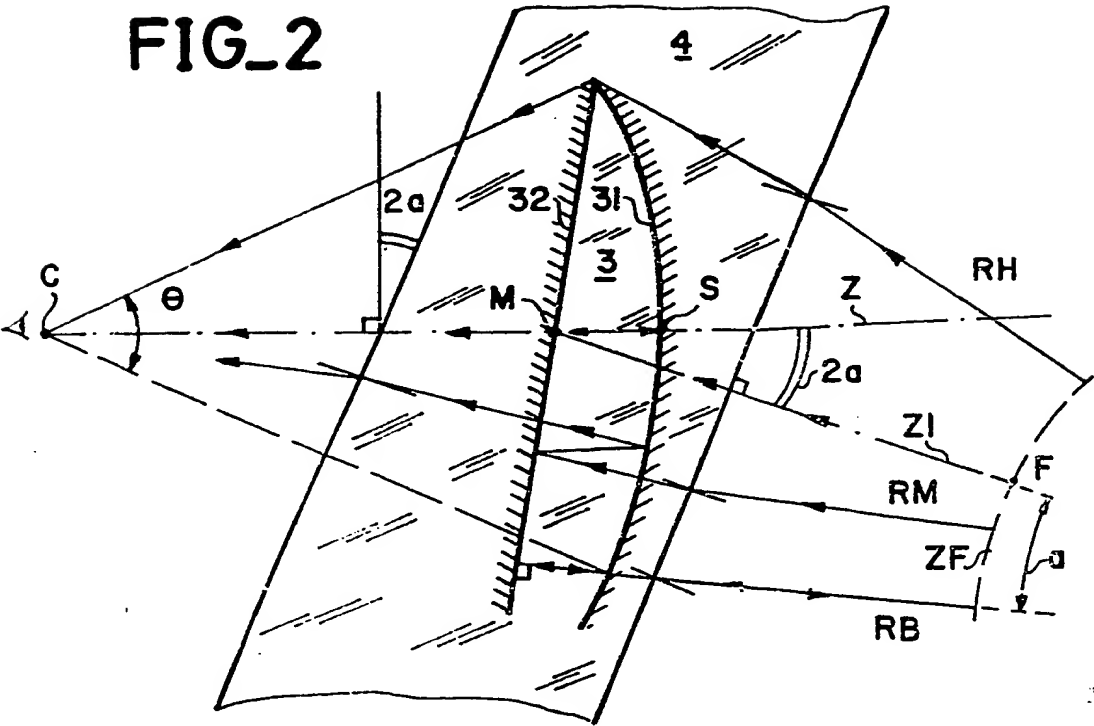


FIG. 3

